

Verfahren zur Messung eines Drucks

Beschreibung

Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zur Messung eines Drucks, ein
digitales Speichermedium zur Berechnung eines Drucks sowie eine Vorrichtung
5 zur Messung eines Drucks, insbesondere zur Anwendung für Kraftfahrzeuge.

Üblicherweise erfolgt die Druckmessung mittels Drucksensoren. Für Drucksensoren sind verschiedene Sensorprinzipien bekannt, beispielsweise kapazitive

oder piezoelektrische Sensoriken. Solche Drucksensoren werden auch für die Druckmessung bei Fahrzeugen mit Luftfedern und Niveauregelanlage eingesetzt. Die Befüllung der Luftfedern mit Druckmittel erfolgt dabei entweder in einem offenen oder in einem geschlossenen System.

5

In einem offenen System wird Umgebungsluft angesaugt, von einem Kompressor verdichtet und in die Luftfedern des Fahrzeugs gepumpt, bis ein gewünschtes Höhenniveau erreicht ist. Zur Verringerung des Niveaus wird Luft aus den Federn in die Umgebung abgelassen. Zur wiederholten Belüftung der Luftfedern wird wiederum Luft von außen angesaugt.

10

Bei einer geschlossenen Niveauregelanlage erfolgt dagegen kein Austausch von Druckmittel mit der Umgebung. Solche geschlossenen Niveauregelanlagen sind beispielsweise aus der DE 199 59 556 C1 und EP 1 243 447 A2 bekannt geworden.

15

Ein gemeinsamer Nachteil von für solche Niveauregelanlagen verwendeten Drucksensoren ist, dass diese relativ unzuverlässig und teuer sind.

20

Der Erfindung liegt demgegenüber die Aufgabe zugrunde, ein verbessertes Verfahren zur Messung eines Drucks, insbesondere zur Messung eines Differenzdrucks zwischen einer Gasfeder und deren Zuleitung, zu schaffen. Der Erfindung liegt ferner die Aufgabe zugrunde, ein entsprechendes Computerprogrammprodukt und eine Vorrichtung zur Druckmessung zu schaffen.

25

Die der Erfindung zugrunde liegenden Aufgaben werden jeweils mit den Merkmalen der unabhängigen Patentansprüche gelöst. Bevorzugte Ausführungsformen der Erfindung sind in den abhängigen Patentansprüchen angegeben.

30

Die Erfindung ermöglicht die Messung eines Drucks ohne einen gesonderte Drucksensor. Die Druckmessung erfolgt basierend auf dem bei Öffnung eines Magnetventils fließenden Stroms. Ausgangspunkt der Erfindung ist dabei die

Erkenntnis, dass der am Scheitelpunkt des Stromanstiegs fließende Strom charakteristisch für den Differenzdruck zwischen den durch das Magnetventil voneinander getrennten Bereichen ist. Erfindungsgemäß erfolgt daher die Differenzdruckbestimmung basierend auf der Ermittlung dieses Scheitelpunkts.

5

Nach einer bevorzugten Ausführungsform der Erfindung wird der durch die Spule des Magnetventils fließende Strom nach dem Anlegen der Spannung gemessen. Aus dieser Schaltstromcharakteristik wird der Scheitelwert bestimmt. Aus dem Scheitelwert des Stroms wird dann beispielsweise über ein Kennlinienfeld oder durch Berechnung der Differenzdruck ermittelt.

10

Nach einer weiteren bevorzugten Ausführungsform der Erfindung wird die an das Magnetventil angelegte Spulenspannung schrittweise erhöht, indem ein Pulsweitenmodulationsverhältnis schrittweise erhöht wird. Auch bei dieser Ausführungsform wird wiederum der Scheitelpunkt ermittelt. Das Pulsweitenmodulationsverhältnis am Scheitelpunkt bestimmt die an der Spule des Magnetventils anliegende mittlere Spannung und korreliert damit mit dem Strom und dem Differenzdruck. Bei dieser Ausführungsform erfolgt also die Ermittlung des Differenzdrucks basierend auf dem Pulsweitenmodulationsverhältnis am Scheitelpunkt des Stroms.

15

20

25

Nach einer weiteren bevorzugten Ausführungsform der Erfindung wird die Temperaturabhängigkeit des Spulenwiderstands bei der Berechnung des Spulenstroms aus dem Pulsweitenmodulationsverhältnis berücksichtigt.

Nach einer weiteren bevorzugten Ausführungsform der Erfindung wird das Pulsweitenmodulationsverhältnis am Scheitelpunkt auf eine Normspannung bezogen. Mittels dieser Normspannung wird das Magnetventil kalibriert.

Im Weiteren werden bevorzugte Ausführungsformen der Erfindung mit Bezugnahme auf die Zeichnungen näher erläutert. Es zeigen:

30

- Figur 1 ein Blockdiagramm einer ersten Ausführungsform einer erfindungsgemäßen Vorrichtung zur Differenzdruckbestimmung,
- 5 Figur 2 eine Schaltstromcharakteristik des Spulenstroms in dem Magnetventil der Vorrichtung gemäß Figur 1,
- Figur 3 ein Flussdiagramm zur Bestimmung des Differenzdrucks mit Hilfe der Vorrichtung gemäß Figur 1,
- 10 Figur 4 ein Blockdiagramm einer weiteren bevorzugten Ausführungsform einer Vorrichtung zur Differenzdruckbestimmung,
- Figur 5 ein Flussdiagramm zur Ermittlung des Differenzdrucks mit Hilfe der Vorrichtung der Figur 4,
- 15 Figur 6 die Schaltstromcharakteristik des Spulenstroms in der Ausführungsform gemäß Figur 4 bei schrittweiser Erhöhung des Pulsweitenmodulationsverhältnisses,
- 20 Figur 7 ein Flussdiagramm einer weiteren bevorzugten Ausführungsform mit einer Magnetventilkalibrierung und einer Berücksichtigung der Spulentemperatur für die Differenzdruckbestimmung,
- Figur 8 ein Flussdiagramm zur Magnetventilkalibrierung,
- 25 Figur 9 ein Flussdiagramm zur Ermittlung eines Spulentemperaturfaktors,
- Figur 10 ein Flussdiagramm zur Ermittlung eines auf eine Normspannung bezogenen Pulsweitenmodulationsverhältnisses,
- 30

Figur 11 ein Flussdiagramm zu Ermittlung des Differenzdrucks aus dem Spulentemperaturfaktor und dem auf die Normspannung bezogenen Pulsweitenmodulationsverhältnis.

- 5 Die Figur 1 zeigt eine Vorrichtung 100 zur Druckbestimmung. Mittels der Vorrichtung 100 wird die Druckdifferenz zwischen dem in einem Arbeitsvolumen einer Gasfeder 102 herrschenden Druck $p_{\text{Arbeitsvolumen}}$ und dem in einer an die Gasfeder 102 angeschlossenen Arbeitsleitung 104 herrschenden Druck $p_{\text{Arbeitsleitung}}$ gemessen. Die Arbeitsleitung 104 ist mit der Gasfeder 102 über ein Magnetventil 106 verbindbar.

Wenn keine elektrische Spannung an das Magnetventil 106 angelegt wird, wird das Magnetventil 106 durch eine Feder 108, die eine Federkraft F_{Feder} auf das Magnetventil 106 in Schließrichtung ausübt, sowie durch den in dem Arbeitsvolumen der Gasfeder 102 herrschenden Druck $p_{\text{Arbeitsvolumen}}$ mit der resultierenden Kraft F_{Druck} in der Schließposition gehalten.

Durch ein Steuergerät 110 kann ein Schalter 112 geschlossen werden, um eine Spannung U an die Spule des Magnetventils 106 anzulegen. Dadurch fließt ein Strom I durch die Spule. Dieser Strom I wird durch ein Strommessgerät 114 gemessen und in das Steuergerät 110 eingegeben.

Aufgrund des Stroms I ergibt sich eine Öffnungskraft F_{Magnet} des Magnetventils 106, die den Kräften F_{Druck} und F_{Feder} entgegengerichtet ist.

25 Kurz vor der Öffnung des Magnetventils 106, d. h. zum Zeitpunkt des Hubanfangs, herrscht das folgende Kräftegleichgewicht:

$$F_{\text{Magnet}} = F_{\text{Druck}} + F_{\text{Feder}},$$

wobei F_{Feder} im Wesentlichen konstant ist und F_{Druck} eine Funktion des Drucks $p_{\text{Arbeitsvolumen}}$ sowie der Ventillinnenweite 116 des Magnetventils ist. Zum Zeitpunkt des Hubanfangs hat der Strom I seinen Scheitelwert I_{Schalt} .

- 5 Das Steuergerät 110 hat einen Speicher 118, in dem ein Kennlinienfeld gespeichert ist. Je nach dem Druck $p_{\text{Arbeitsvolumen}}$ gehört zu jedem Hubanfang des Magnetventils 106 und zu jeder Ventillinnenweite 116 ein unterschiedlicher Schaltstrom I_{Schalt} . Das Kennlinienfeld in dem Speicher 118 korreliert also verschiedene Schaltströme I_{Schalt} mit dem entsprechenden Drücken, d. h.
- 10 $p_{\text{Arbeitsvolumen}}$.

Das Steuergerät 110 hat ferner ein Programm 120, welches auf einem digitalen Speichermedium, beispielsweise im Arbeitsspeicher des Steuergerätes 110, gespeichert ist. Das Programm 120 ermittelt aus den von dem Strommessgerät

15 114 gelieferten Strommesswerten den Scheitelpunkt des Stromverlaufs. Der Scheitelwert des Stroms, d. h. I_{Schalt} dient dem Programm 120 dazu, um aus dem in dem Speicher 118 gespeicherten Kennlinienfeld den Druck zu ermitteln. Wenn es sich bei dem Druck in der Arbeitsleitung $p_{\text{Arbeitsleitung}}$ um den Atmosphärendruck handelt, erhält man $p_{\text{Arbeitsvolumen}}$ als relativen Druck zur

20 Atmosphäre. Durch Umrechnung kann daraus der absolute Druck ermittelt werden. Wenn hingegen der Druck $p_{\text{Arbeitsleitung}}$ oberhalb des Atmosphärendrucks liegt, erhält man den Differenzdruck zwischen $p_{\text{Arbeitsvolumen}}$ und $p_{\text{Arbeitsleitung}}$.

- 25 Die Figur 2 zeigt die entsprechende Schaltstromcharakteristik. Zum Zeitpunkt t_0 wird der Schalter 112 (vgl. Figur 1) geschlossen, so dass der Strom I durch die Spule des Magnetventils 106 zu fließen beginnt. Zum Zeitpunkt t_1 erreicht der Strom I ein lokales Maximum I_{Schalt} an seinem Scheitelpunkt S.

- 30 An dem Scheitelpunkt S herrscht kurz vor dem Hubanfang ein Gleichgewicht zwischen den auf den Magnetanker des Magnetventils 106 wirkenden Kräften. Nach dem Zeitpunkt t_1 setzt sich der Magnetanker des Magnetventils 106 aus

der Schließposition heraus in Bewegung. Aufgrund der dadurch erzeugten Gegeninduktion sinkt der Strom I bis zum Zeitpunkt t_2 ab, zu dem das Magnetventil 106 vollständig geöffnet ist. Nach diesem Zeitpunkt fällt die Gegeninduktion weg und der Strom I steigt bis in die Sättigung.

5

Der in der Figur 2 gezeigte Verlauf des Stroms I wird von dem Strommessgerät 114 gemessen und in das Steuergerät 110 eingegeben (vgl. Figur 1). Dort wird mittels des Programms 120 der Scheitelpunkt S bestimmt. Aus dem Schaltstrom I_{Schalt} an dem Scheitelpunkt S wird über das in dem Speicher 118 gespeicherte Kennlinienfeld der Druck bestimmt.

10

Die Figur 3 zeigt ein entsprechendes Flussdiagramm. In dem Schritt 300 wird eine Spannung an das Magnetventil angelegt. Der daraufhin durch die Spule des Magnetventils fließende Strom wird in dem Schritt 302 gemessen. In dem Schritt 304 wird der Scheitelwert des Stroms zum Zeitpunkt des Hubanfangs des Magnetankers bestimmt. Hierzu wird beispielsweise das erste lokale Maximum nach der Anlegung der Spannung an das Magnetventil in dem Schritt 300 bestimmt. Mit Hilfe des Scheitelwerts I_{Schalt} wird in dem Schritt 306 der Druck beispielsweise mit Hilfe eines Kennlinienfeldes bestimmt.

15

20

Die Figur 4 zeigt eine weitere bevorzugte Ausführungsform einer Vorrichtung zur Druckmessung. Elemente der Figur 4, die Elementen der Figur 1 entsprechen, sind mit um 300 erhöhten Bezugszeichen gekennzeichnet.

25

Im Unterschied zu der Ausführungsform der Figur 1 wird bei der Ausführungsform der Figur 4 die Spannung U nicht unmittelbar an die Spule des Magnetventils 406 angelegt, sondern über eine Pulsweitenmodulationsschaltung 422. Die Strommessung erfolgt bei der hier betrachteten Ausführungsform durch ein Modul 424 eines integrierten Schaltkreises des Steuergerätes 410.

30

Die Strommessung kann dabei rein qualitativ sein, d. h. es kommt nicht auf die absolute Höhe des gemessenen Stromwerts an, sondern nur darauf, ob der

Strom ansteigend oder abfallend ist. Für eine solche qualitative Messung ist die mit einem integrierten Schaltkreis erreichbare Messgenauigkeit ausreichend. Der Betrieb der Vorrichtung 400 wird anhand des Flussdiagramms der Figur 5 näher erläutert.

5

In dem Schritt 500 startet das Programm 420 des Steuergeräts 410 die Messsequenz indem ein initiales Pulsweitenmodulationsverhältnis nahe 0 als Steuersignal an die Pulsweitenmodulationsschaltung 422 ausgegeben wird. Am Ausgang der Pulsweitenmodulationsschaltung 422 wird daher die relativ geringe Spannung U' , die sich aus der pulsweitenmodulierten Spannung U ergibt, an die Spule des Magnetventils 406 angelegt. Der sich daraus ergebende Spulenstrom wird durch das Modul 424 qualitativ gemessen und in das Programm 420 eingegeben. Dies erfolgt in dem Schritt 502.

15 In dem Schritt 504 erhöht das Programm 420 das Pulsweitenmodulationsverhältnis, indem es ein entsprechendes Steuersignal an die Pulsweitenmodulationsschaltung 422 ausgibt. Der aufgrund der Erhöhung des Pulsweitenmodulationsverhältnisses resultierende Strom wird wiederum durch das Modul 424 qualitativ in dem Schritt 506 gemessen.

20

In dem Schritt 508 wird durch das Programm 420 geprüft, ob der Strom im Vergleich zu der vorhergehenden Strommessung angestiegen ist. Wenn dies der Fall ist, geht der Programmablauf des Programms 420 zu dem Schritt 504 zurück, um das Pulsweitenmodulationsverhältnis erneut zu inkrementieren.

25

Ist das Gegenteil der Fall, bedeutet dies, dass der Scheitelpunkt des Stromverlaufs bei dem aktuellen Pulsweitenmodulationsverhältnis erreicht worden ist und in dem Schritt 510 wird auf dieser Basis aus dem Kennlinienfeld 418 oder durch Berechnung durch das Steuergerät 410 der Druck ermittelt.

30

Das Diagramm der Figur 6 zeigt den entsprechenden Stromverlauf in Relation zu den Pulsweitenmodulations(PWM)-Verhältnissen. Beginnend vom Startzeit-

punkt t_0 der Messequenz wird dabei das PWM-Verhältnis in den Schritten 1, 2, 3 und 4 erhöht, wobei der Strom I qualitativ gemessen wird. Zu dem Zeitpunkt t_1 wird festgestellt, dass der Strom I seinen Scheitelwert I_{Schalt} erreicht hat. Das PWM-Verhältnis zu diesem Zeitpunkt t_1 ist dabei über die an der Spule des Magnetventils 406 anliegende Spannung U' und den aufgrund des Spulenwiderstands fließenden Strom I_{Schalt} mit dem Druck korreliert. Über ein entsprechendes Kennlinienfeld kann daher bei konstanter Spannung U allein aus dem PWM-Verhältnis der Druck ermittelt werden.

- 10 Wenn die Spannung U nicht konstant ist, wie das etwa bei der Bordspannung von Kraftfahrzeugen der Fall sein kann, ist eine Berechnung des Spulenstroms I_{Schalt} aus dem PWM-Verhältnis am Scheitelpunkt S erforderlich. Diese Berechnung erfolgt nach dem Ohmschen Gesetz aus dem Spulenwiderstand. Zur Erhöhung der Genauigkeit kann dabei die Temperaturabhängigkeit des Spulenwiderstands mit berücksichtigt werden. Ein Ausführungsbeispiel für eine entsprechende Vorgehensweise wird im Weiteren mit Bezugnahme auf die Figuren 7 bis 11 näher erläutert.

Die Figur 7 zeigt ein Flussdiagramm zur Druckbestimmung unter Berücksichtigung einer Kalibrierung des Magnetventils und der Spulentemperatur. In dem Schritt 700 erfolgt eine Kalibrierung des Magnetventils (vgl. Magnetventil 106 der Figur 1 und Magnetventil 406 der Figur 4). Bei der Kalibrierung herrscht ein Nordruck p_{norm} von z. B. 10 bar in der Gasfeder (vgl. Gasfeder 102 der Figur 1 und Gasfeder 402 der Figur 4), und zwar bei einer Normtemperatur von z. B. $T=20^\circ$ und einer Normspannung U_{norm} von z. B. 6 Volt.

Zur Kalibrierung des Magnetventils wird das PWM-Verhältnis PWM_{norm} ermittelt, bei welchem der Schaltstrom I_{Schalt} fließt. Dieser Wert PWM_{norm} geht in die Druckbestimmung in dem Schritt 702 ein. Der Wert PWM_{norm} wird beispielsweise nur einmal nach der Produktion des Kraftfahrzeugs am Bandende ermittelt und dann in dem Steuergerät gespeichert.

Zur Druckbestimmung in dem Schritt 702 ist es zunächst erforderlich, dass das PWM-Verhältnis PWM_{mess} an dem Scheitelpunkt S der Stromkurve ermittelt wird. Dieser Wert PWM_{mess} sowie die Bordspannung U_{bord} werden in dem Schritt 704 in den Wert $PWM_{aktuell}$ umgerechnet, welcher für die Druckbestimmung in dem Schritt 702 verwendet wird.

In dem Schritt 706 wird ein Spulentemperaturfaktor RF aus einem Normwiderstand R_{norm} und einem Prüfstrom $I_{prüf}$ ermittelt. Der Spulentemperaturfaktor RF wird ebenfalls bei der Druckbestimmung in dem Schritt 702 zur Ermittlung des Drucks $p_{aktuell}$ berücksichtigt.

Die Figur 8 zeigt die Vorgehensweise zur Bestimmung von PWM_{norm} in dem Schritt 700. In dem Schritt 800 wird der Normdruck p_{norm} am Bandende extern eingestellt. Ferner wird die Normspannung U_{norm} angelegt. In dem Schritt 802 wird das PWM-Verhältnis PWM_{norm} am Scheitelpunkt S des Stromverlaufs bei diesen Normbedingungen ermittelt, wobei der Wert PWM_{norm} eine Funktion von p_{norm} sowie der geometrischen und Materialtoleranzen ist.

Die Figur 9 verdeutlicht die Vorgehensweise in dem Schritt 706 zur Ermittlung des Spulentemperaturfaktors RF . In dem Schritt 900 wird durch entsprechende Einstellung des Pulsweitenmodulationsverhältnisses ein bestimmter Strom $I_{prüf}$ in der Spule des Magnetventils erzeugt. Aus der Bordspannung U_{bord} ergibt sich aus diesem PWM-Verhältnis die Spannung $U_{prüf}$, die an der Spule anliegt. In dem Schritt 902 wird hieraus nach dem Ohmschen Gesetz der Spulenwiderstand $R_{prüf}$ berechnet.

In dem Schritt 904 wird der Widerstand $R_{prüf}$ auf einen Normwiderstand R_{norm} bezogen, woraus sich der Spulentemperaturfaktor RF ergibt. Der Normwiderstand R_{norm} wird in dem Schritt 906 vorzugsweise bei der Kalibrierung in dem Schritt 700 ermittelt und in dem Steuergerät gespeichert.

Die Figur 10 zeigt die Vorgehensweise zur Ermittlung von PWM_aktuell in dem Schritt 704. In dem Schritt 1000 werden hierzu die Bordspannung U_{bord} sowie das PWM-Verhältnis PWM_mess am Scheitelpunkt S eingegeben. Hieraus wird in dem Schritt 1002 der Wert PWM_aktuell berechnet, indem PWM_mess mit dem Verhältnis aus U_{bord} und U_{norm} multipliziert wird.

Figur 11 zeigt die Vorgehensweise zur Druckbestimmung in dem Schritt 702. Hierzu werden in dem Schritt 1100 der Spulentemperaturfaktor RF und der Wert PWM_aktuell eingegeben. In dem Schritt 1102 wird hieraus das PWM-Verhältnis bei Normtemperatur, d. h. in diesem Beispiel $T = 20^\circ$, PWM_20 durch Division von PWM_aktuell durch RF berechnet.

In dem Schritt 1104 wird aus dem Wert PWM_20 der Druck p_{ist} berechnet. Hierzu werden in dem Schritt 1106 der Normdruck p_{norm} und der durch Kalibrierung ermittelte Wert PWM_norm eingegeben. Die Berechnung erfolgt durch Division von PWM_20 durch PWM_norm und Multiplikation mit P_{norm} .

Bezugszeichenliste

5		
	100	Vorrichtung
	102	Gasfeder
	104	Arbeitsleitung
	106	Magnetventil
10	108	Feder
	110	Steuergerät
	112	Schalter
	114	Strommessgerät
	116	Ventilnennweite
15	118	Speicher
	120	Programm
	400	Vorrichtung
	402	Gasfeder
	404	Arbeitsleitung
20	406	Magnetventil
	408	Feder
	410	Steuergerät
	416	Ventilnennweite
	418	Speicher
25	420	Programm
	422	Pulsweitenmodulationsschaltung
	424	Modul

Patentansprüche

- 5 1. Verfahren zur Messung eines Drucks in einem Bereich, der mit einem Magnetventil abgeschlossen ist, mit folgenden Schritten:
- Anlegen einer Spannung an das Magnetventil,
 - 10 - Ermittlung eines Scheitelpunkts des aufgrund der Spannung fließenden Stroms,
 - Ermittlung des Drucks basierend auf der Ermittlung des Scheitelpunkts.
- 15 2. Verfahren nach Anspruch 1, wobei der Scheitelwert des Stroms an dem Scheitelpunkt gemessen wird, und der Druck basierend auf dem Scheitelwert ermittelt wird.
- 20 3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, wobei die Ermittlung des Drucks über ein Kennlinienfeld erfolgt.
4. Verfahren nach Anspruch 1, 2 oder 3, wobei die Ermittlung des Drucks durch Berechnung erfolgt.
- 25 5. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche 1 bis 4, wobei die Spannung durch schrittweise Erhöhung eines Pulsweitenmodulationsverhältnisses schrittweise erhöht wird, und die Ermittlung des Drucks basierend auf dem Pulsweitenmodulationsverhältnis am Scheitelpunkt erfolgt.
- 30 6. Verfahren nach Anspruch 5, wobei aus dem Pulsweitenmodulationsverhältnis am Scheitelpunkt und einem Spulenwiderstand des Magnetventils

der Scheitelwert des Stroms ermittelt wird, und die Ermittlung des Drucks basierend auf dem Scheitelwert erfolgt.

- 5 7. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche 1 bis 6, wobei zur Ermittlung des Drucks basierend auf dem Scheitelwert des Stroms eine Temperaturabhängigkeit des Spulenwiderstands des Magnetventils berücksichtigt wird.
- 10 8. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche 5, 6 oder 7, wobei das Pulsweitenmodulationsverhältnis an dem Scheitelpunkt auf eine Normspannung bezogen wird.
- 15 9. Verfahren nach Anspruch 8, wobei mittels der Normspannung eine Kalibrierung des Magnetventils erfolgt.
- 20 10. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche 1 bis 9, wobei es sich bei dem Bereich um ein Arbeitsvolumen einer Gasfeder, insbesondere einer Luftfeder, handelt.
- 25 11. Computerprogramm zur Berechnung eines Drucks in einem Bereich, der mit einem Magnetventil abgeschlossen ist, mit Programmmitteln zur Durchführung der folgenden Schritte:
 - Ermittlung eines Scheitelpunkts des aufgrund einer an das Magnetventil angelegten Spannung fließenden Stroms,
 - Ermittlung des Drucks basierend auf der Ermittlung des Scheitelpunkts.
- 30 12. Computerprogramm nach Anspruch 11, wobei die Ermittlung des Drucks basierend auf dem Scheitelwert des Stroms an dem Scheitelpunkt erfolgt.

13. Computerprogrammprodukt nach Anspruch 11 oder 12, mit einer Kennlinie zur Ermittlung des Drucks basierend auf dem Scheitelwert des Stroms an dem Scheitelpunkt.
- 5 14. Computerprogrammprodukt nach Anspruch 11, 12 oder 13, wobei die Programmmittel zur Berechnung des Drucks basierend auf den Scheitelpunkt ausgebildet sind.
- 10 15. Computerprogrammprodukt nach einem der vorhergehenden Ansprüche 11 bis 14, wobei die Programmmittel zur schrittweisen Erhöhung der Spannung durch schrittweise Erhöhung eines Pulsweitenmodulationsverhältnisses ausgebildet sind, und zur Ermittlung des Drucks basierend auf dem Pulsweitenmodulationsverhältnis am Scheitelpunkt.
- 15 16. Computerprogrammprodukt nach Anspruch 15, wobei die Programmmittel zur Berechnung des Scheitelwerts des Stroms aus dem Pulsweitenmodulationsverhältnis am Scheitelpunkt und aus dem Spulenwiderstand des Magnetventils ausgebildet sind.
- 20 17. Vorrichtung zur Bestimmung eines Drucks in einem Bereich, der mit einem Magnetventil (106; 406) abgeschlossen ist, mit einem Steuergerät (110; 410) zum Anlegen einer Spannung an das Magnetventil, wobei das Steuergerät zur Ermittlung eines Scheitelpunkts (S) des aufgrund der Spannung fließenden Stroms (I) und zur Ermittlung des Drucks basierend auf
25 den Scheitelpunkt ausgebildet ist.
18. Vorrichtung nach Anspruch 17, mit Mitteln (114; 420, 424) zur Ermittlung des Scheitelwerts (I_{Schalt}) des Stroms an dem Scheitelpunkt (S), wobei das Steuergerät zur Ermittlung des Drucks basierend auf dem Scheitelwert
30 ausgebildet ist.

19. Vorrichtung nach Anspruch 17 oder 18, wobei das Steuergerät zur schrittweisen Erhöhung eines Pulsweitenmodulationsverhältnisses der an das Magnetventil angelegten Spannung und zur Ermittlung des Drucks basierend auf dem Pulsweitenmodulationsverhältnis am Scheitelpunkt ausgebildet ist.

Fig. 1

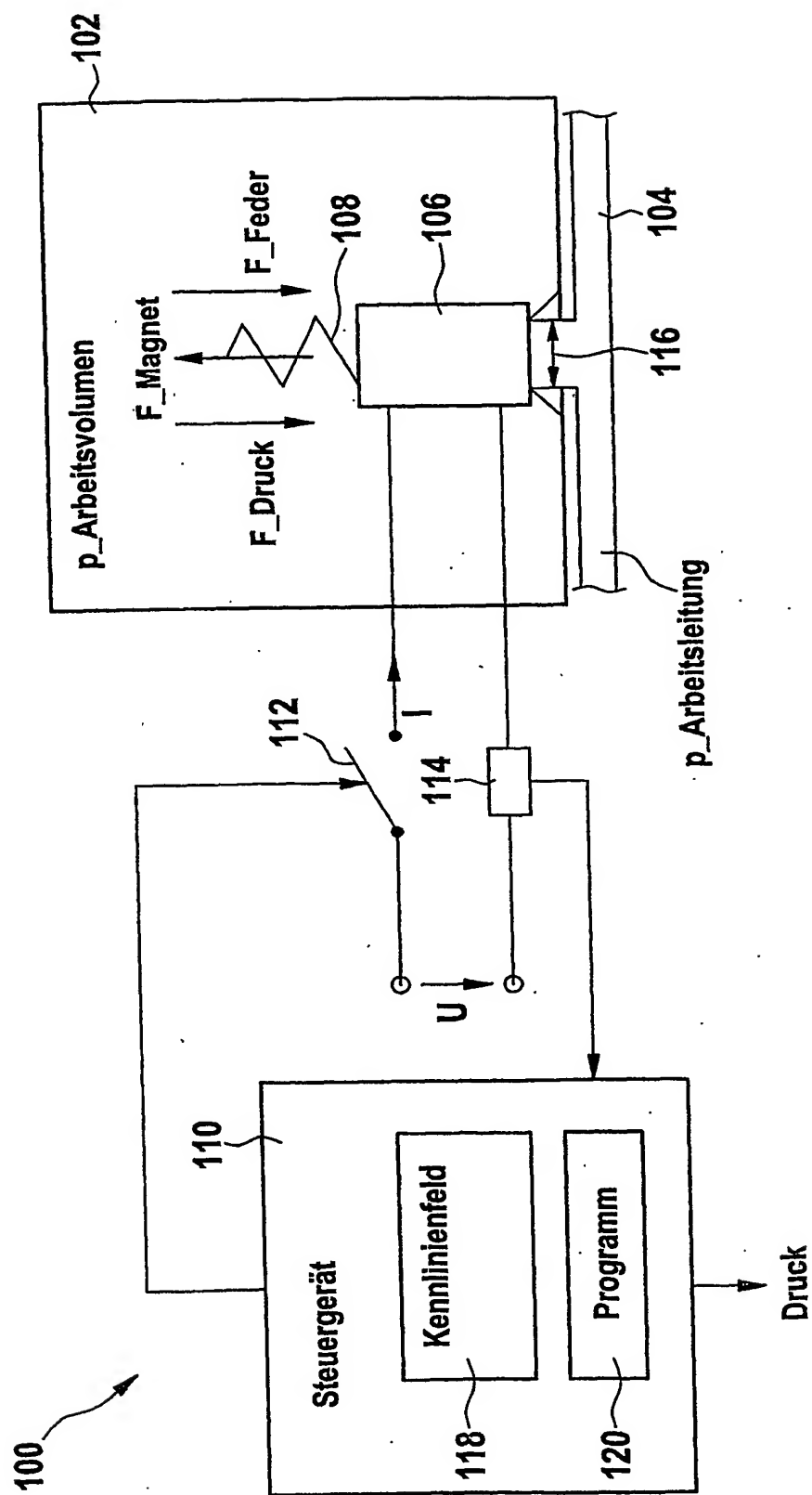


Fig. 2

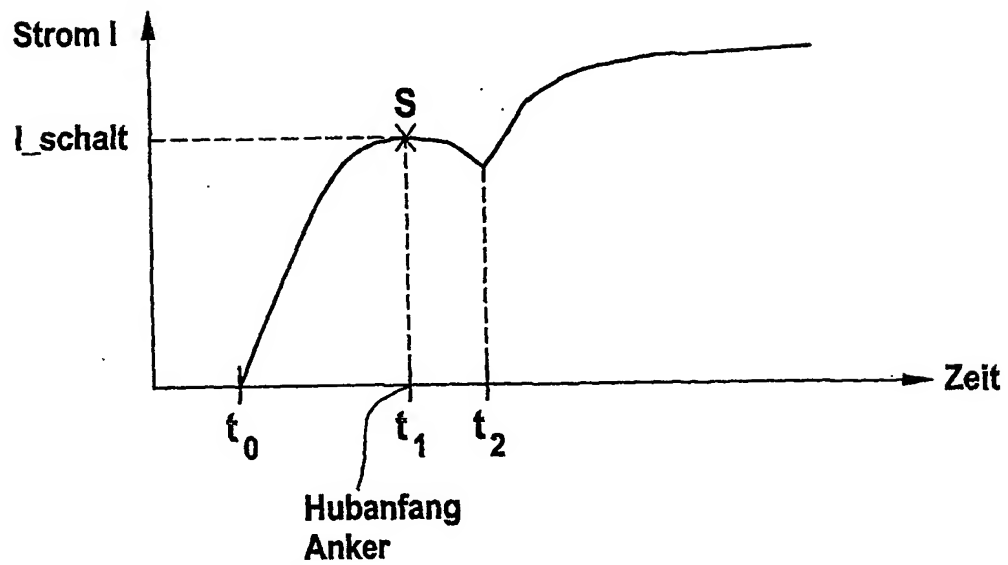
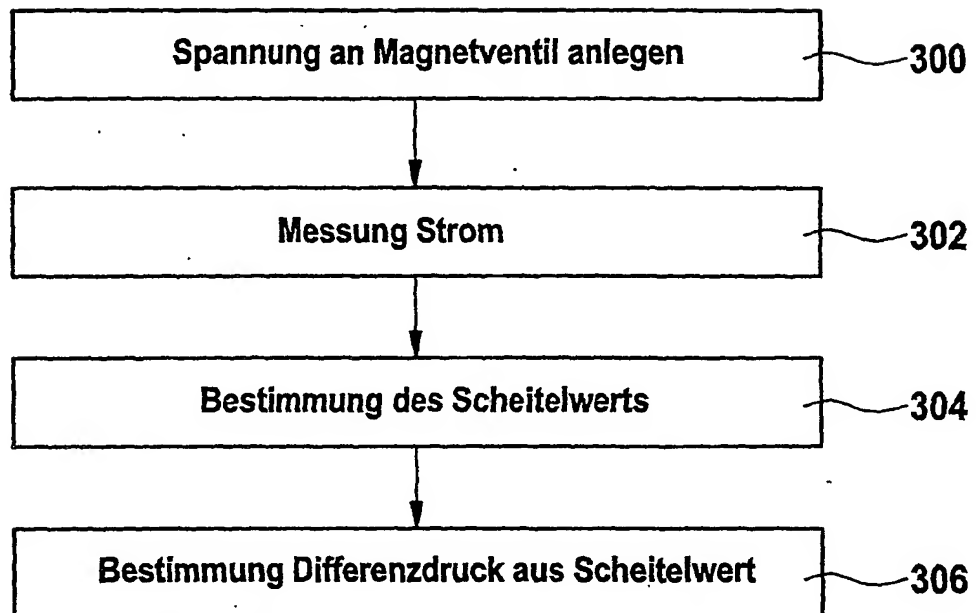
Schaltstromcharakteristik

Fig. 3

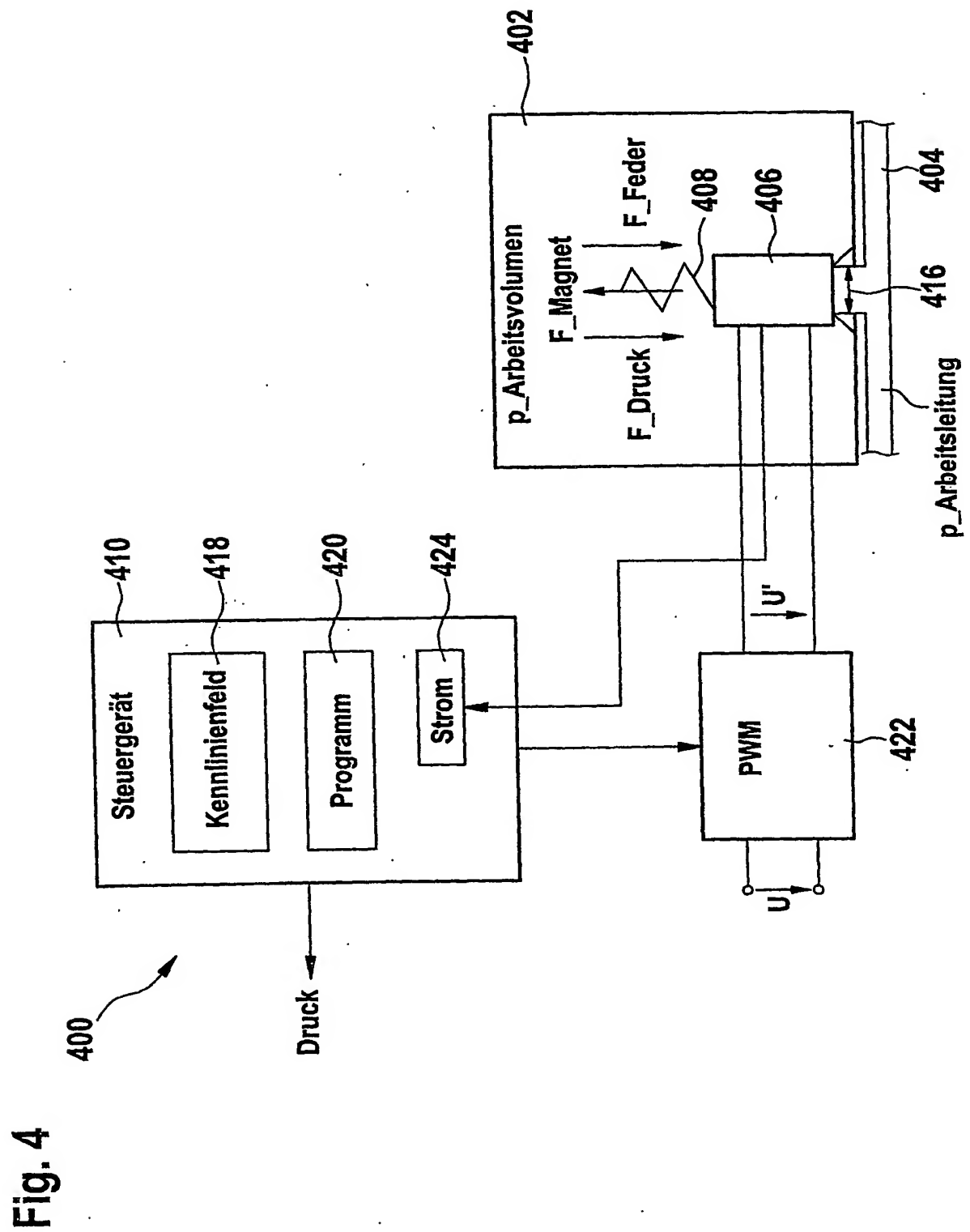


Fig. 5

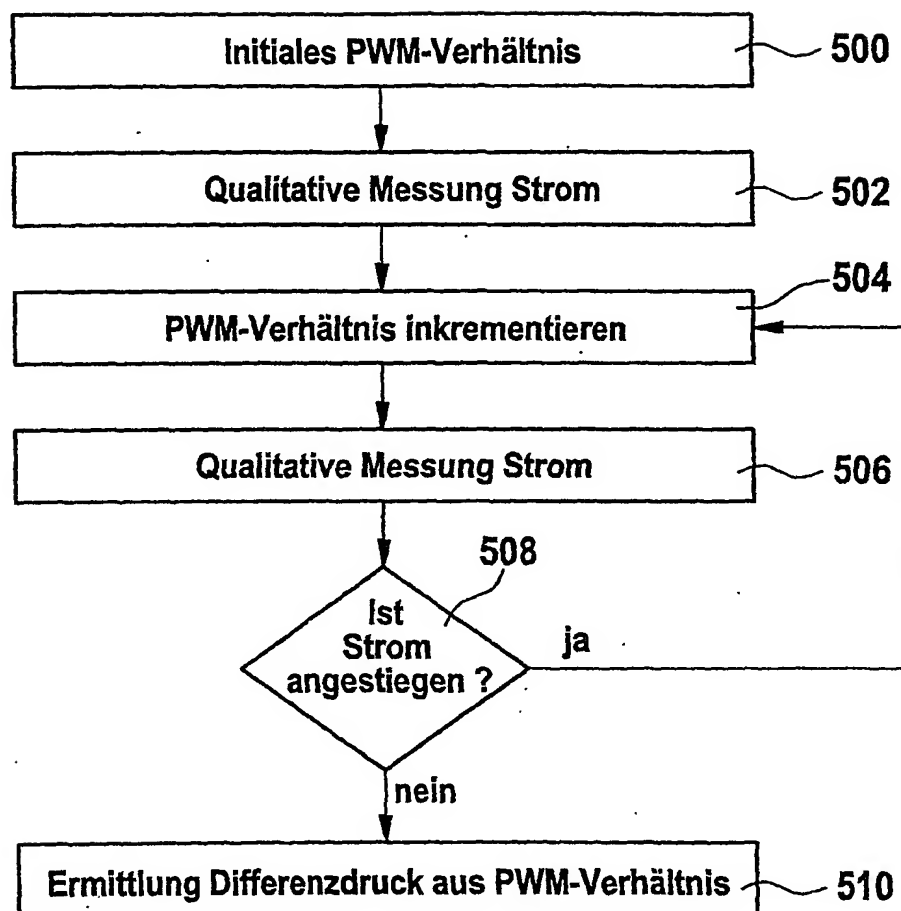


Fig. 6

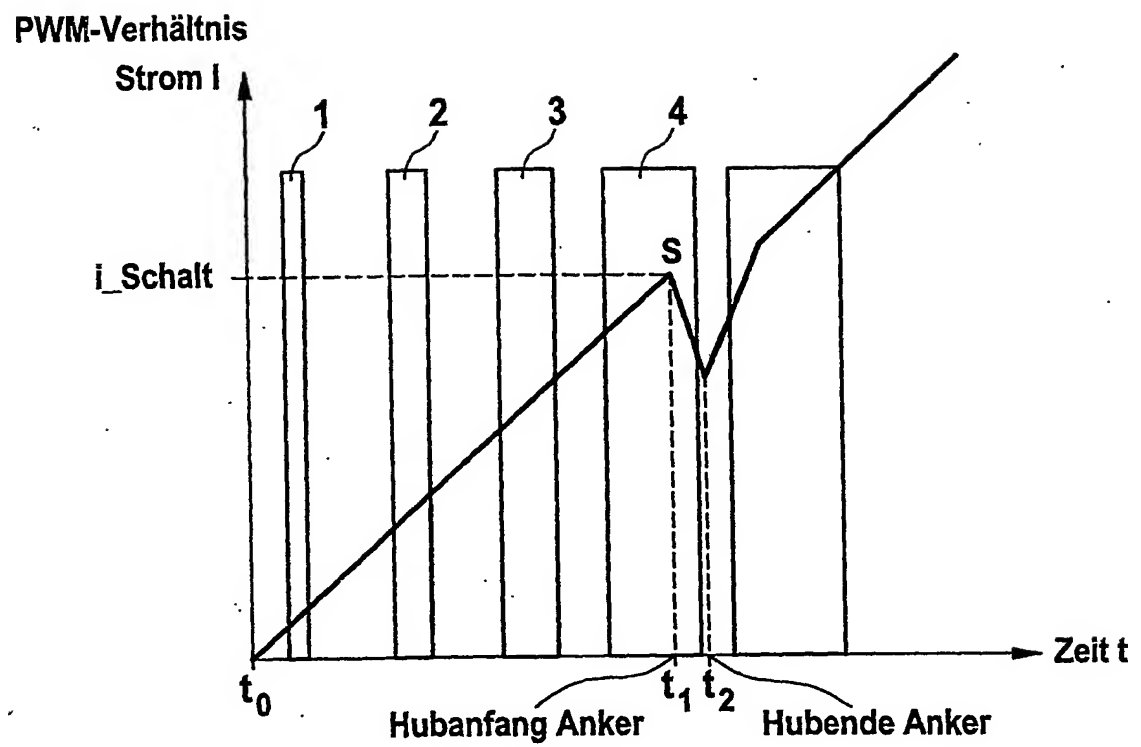


Fig. 7

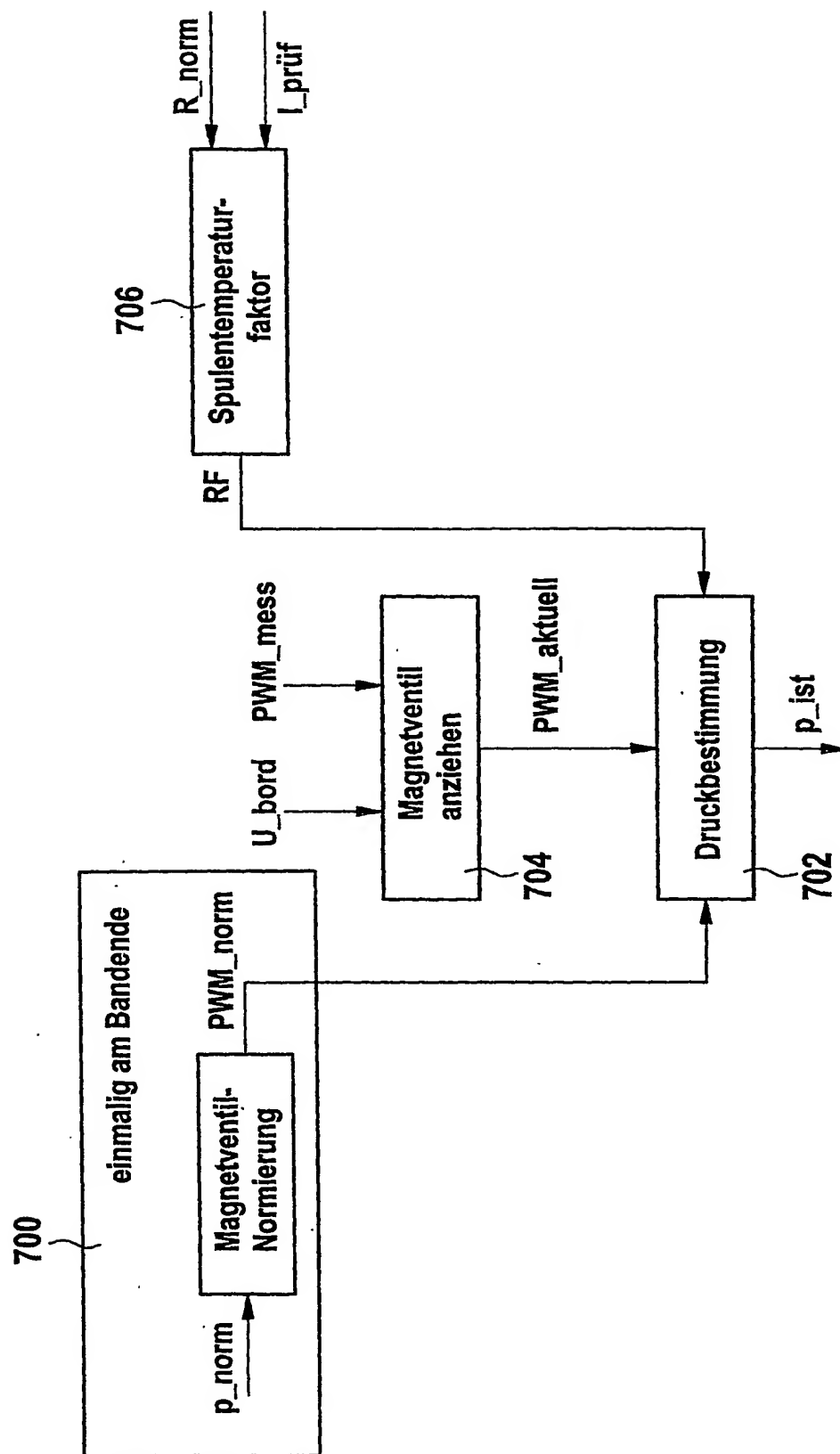


Fig. 8

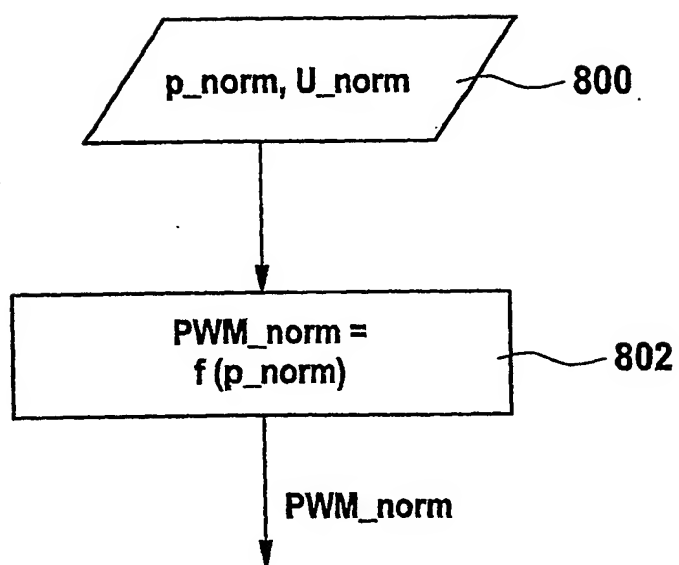


Fig. 9

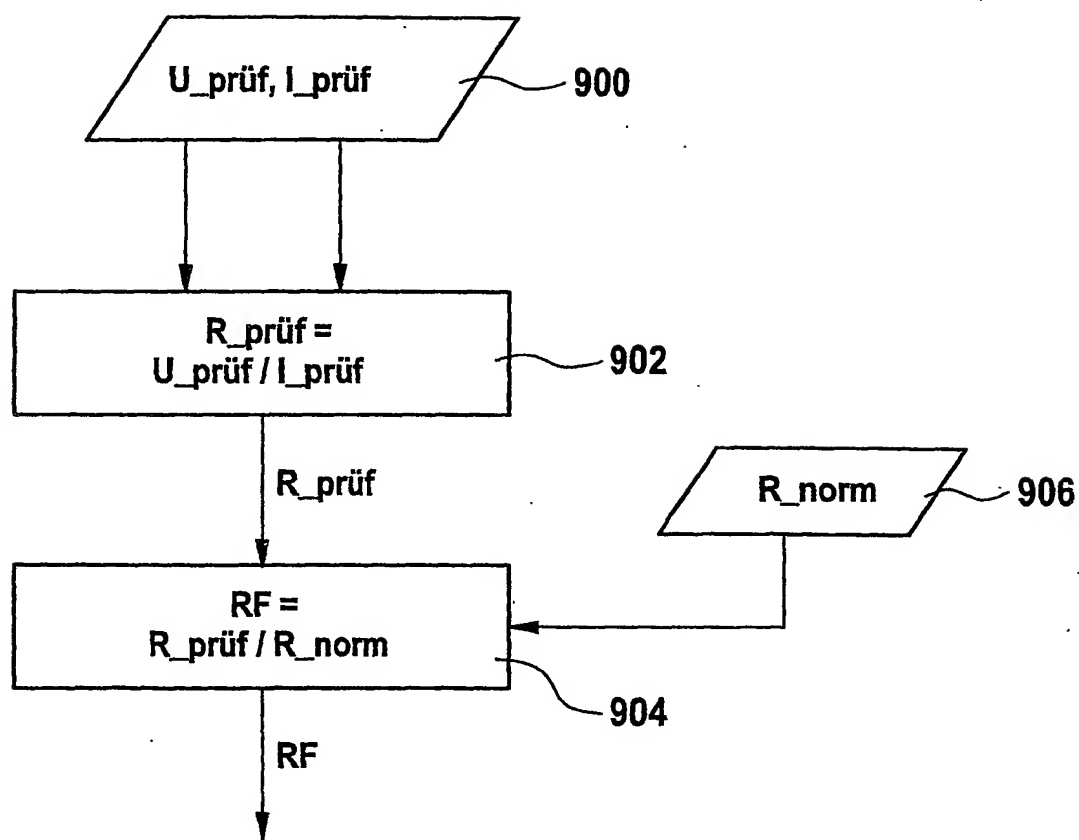


Fig. 10

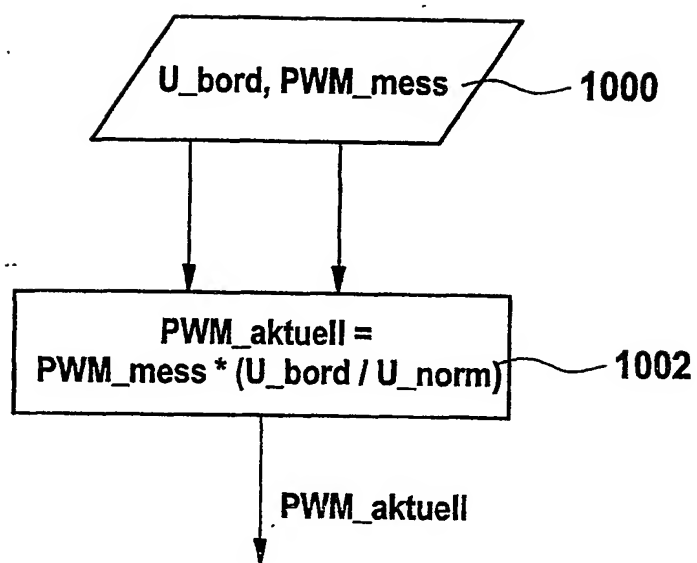
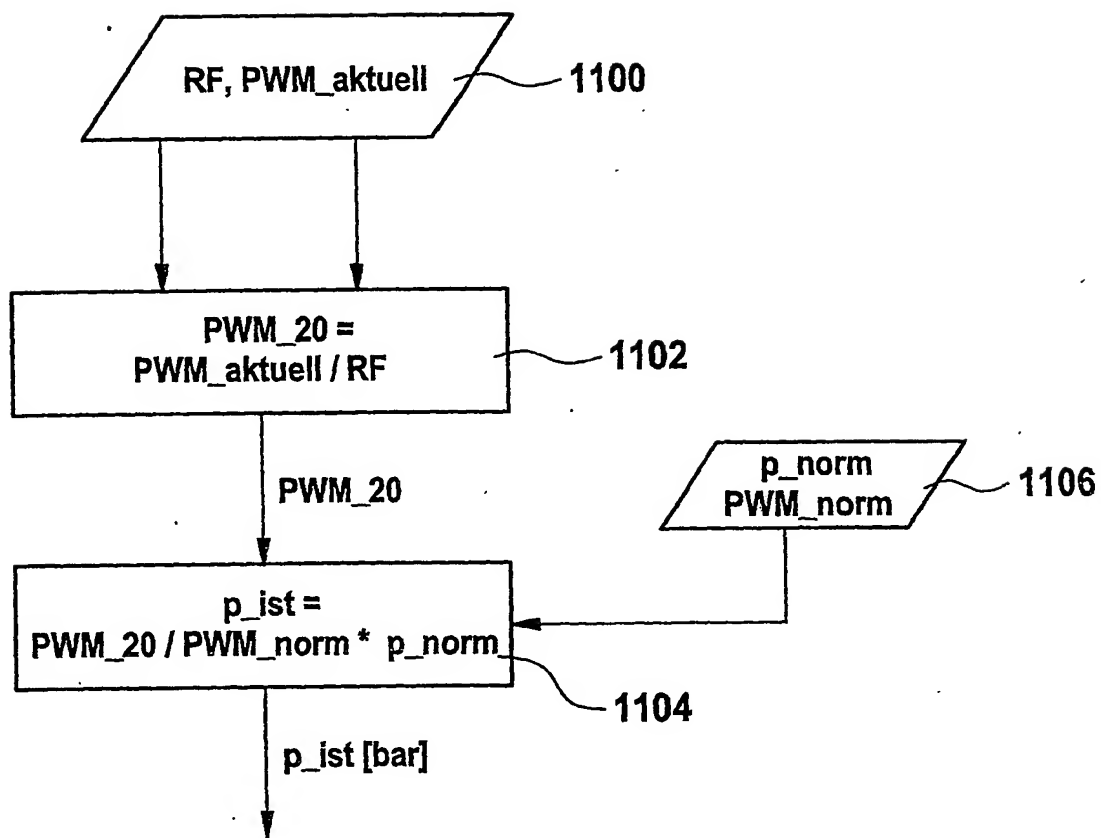


Fig. 11



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/EP2004/004111

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7 B60G17/052

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 B60G

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the International search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	DE 199 59 556 C (CONTINENTAL AG) 14 December 2000 (2000-12-14) cited in the application claim 6; figures 1,2	1-19
A	EP 1 321 320 A (KNORR BREMSE SYSTEME) 25 June 2003 (2003-06-25) abstract; figures 1-3	1-19
A	EP 1 243 447 A (CONTINENTAL AG) 25 September 2002 (2002-09-25) cited in the application paragraph '0038!; figures 1,2,9	1-19
A	GB 2 373 223 A (LAND ROVER GROUP LTD) 18 September 2002 (2002-09-18) page 2, lines 19-25; figure 1	1-19
-/-		

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.

☒ Patent family members are listed in annex.

* Special categories of cited documents :

- *A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- *E* earlier document but published on or after the international filing date
- *L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- *O* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- *P* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- *T* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- *X* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- *Y* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.
- *G* document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

12 August 2004

Date of mailing of the international search report

25/08/2004

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Bolte, U

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/EP2004/004111

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	DE 100 52 663 C (FESTO AG & CO) 3 January 2002 (2002-01-03) abstract; figure 1 -----	1-19

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/EP2004/004111

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
DE 19959556	C	14-12-2000	DE 19959556 C1	14-12-2000
			DE 50001945 D1	05-06-2003
			EP 1106402 A2	13-06-2001
			ES 2197053 T3	01-01-2004
			JP 2001206037 A	31-07-2001
			US 2001004443 A1	21-06-2001
EP 1321320	A	25-06-2003	DE 10163379 A1	17-07-2003
			EP 1321320 A2	25-06-2003
EP 1243447	A	25-09-2002	EP 1243447 A2	25-09-2002
			JP 2002337531 A	27-11-2002
			US 2002136645 A1	26-09-2002
GB 2373223	A	18-09-2002	GB 2373224 A ,B	18-09-2002
			GB 2344323 A ,B	07-06-2000
DE 10052663	C	03-01-2002	DE 10052663 C1	03-01-2002

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP2004/004111

A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES

IPK 7 B60G17/052

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierte Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole)

IPK 7 B60G

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der Internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

EPO-Internal

C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	DE 199 59 556 C (CONTINENTAL AG) 14. Dezember 2000 (2000-12-14) in der Anmeldung erwähnt Anspruch 6; Abbildungen 1,2 -----	1-19
A	EP 1 321 320 A (KNORR BREMSE SYSTEME) 25. Juni 2003 (2003-06-25) Zusammenfassung; Abbildungen 1-3 -----	1-19
A	EP 1 243 447 A (CONTINENTAL AG) 25. September 2002 (2002-09-25) in der Anmeldung erwähnt Absatz '0038!; Abbildungen 1,2,9 -----	1-19
A	GB 2 373 223 A (LAND ROVER GROUP LTD) 18. September 2002 (2002-09-18) Seite 2, Zeilen 19-25; Abbildung 1 ----- -/-	1-19

☒ Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen

☒ Siehe Anhang Patentfamilie

* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :

A Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist

E älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist

L Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)

O Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht

P Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

T Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

X Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden

Y Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist

& Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

12. August 2004

Absendedatum des internationalen Recherchenberichts

25/08/2004

Name und Postanschrift der internationalen Recherchenbehörde
Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

Bolte, U

C.(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	DE 100 52 663 C (FESTO AG & CO) 3. Januar 2002 (2002-01-03) Zusammenfassung; Abbildung 1 -----	1-19

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP2004/004111

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
DE 19959556	C	14-12-2000	DE 19959556 C1	14-12-2000
			DE 50001945 D1	05-06-2003
			EP 1106402 A2	13-06-2001
			ES 2197053 T3	01-01-2004
			JP 2001206037 A	31-07-2001
			US 2001004443 A1	21-06-2001
EP 1321320	A	25-06-2003	DE 10163379 A1	17-07-2003
			EP 1321320 A2	25-06-2003
EP 1243447	A	25-09-2002	EP 1243447 A2	25-09-2002
			JP 2002337531 A	27-11-2002
			US 2002136645 A1	26-09-2002
GB 2373223	A	18-09-2002	GB 2373224 A ,B	18-09-2002
			GB 2344323 A ,B	07-06-2000
DE 10052663	C	03-01-2002	DE 10052663 C1	03-01-2002